日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

04.11.2004

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 Date of Application:

2003年11月 5日

出 願 番 号 Application Number:

特願2003-376221

[ST. 10/C]:

[JP2003-376221]

REC'D 2 3 DEC 2004

WIPO PCT

出 願 人 Applicant(s):

呉羽化学工業株式会社

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office

PRIORITY DOCUMENT

SUBMITTED OR TRANSMITTED IN COMPLIANCE WITH RULE 17.1(a) OR (b)

2004年12月 9日

1) 11



BEST AVAILABLE COPY

特許願 【書類名】 P06029 【整理番号】

平成15年11月 5日 【提出日】 特許庁長官殿 【あて先】 C08G 63/08 【国際特許分類】 COSG 63/78

CO8L 3/20

【発明者】

福島県いわき市錦町落合16番地 呉羽化学工業株式会社 錦総 【住所又は居所】

合研究所内

佐藤 浩幸 【氏名】

【発明者】

福島県いわき市錦町落合16番地 呉羽化学工業株式会社 錦総 【住所又は居所】

合研究所内

阿久津 文夫 【氏名】

【発明者】

福島県いわき市錦町落合16番地 呉羽化学工業株式会社 錦総 【住所又は居所】

合研究所内

小林 史典 【氏名】

【発明者】

福島県いわき市錦町落合16番地 呉羽化学工業株式会社 錦総 【住所又は居所】

合研究所内

岡田 康 【氏名】

【特許出願人】

000001100 【識別番号】

呉羽化学工業株式会社 【氏名又は名称】

【代理人】

100077757 【識別番号】

【弁理士】

猿渡 章雄 【氏名又は名称】

【選任した代理人】

100078765 【識別番号】

【弁理士】

【氏名又は名称】 波多野 久

【選任した代理人】

100078802 【識別番号】

【弁理士】

【氏名又は名称】 関口 俊三

【選任した代理人】

100122253 【識別番号】

【弁理士】

古川 潤一 【氏名又は名称】

【手数料の表示】

070461 【予納台帳番号】 21,000円 【納付金額】

【提出物件の目録】

特許請求の範囲 1 【物件名】

明細書 1 【物件名】 図面 1 【物件名】 要約書 1 【物件名】

【書類名】特許請求の範囲

【請求項1】

水およびアルコールを含むプロトン源化合物を開始剤兼分子量調節剤として含む環状エス テルを、環状エステル中の、全プロトン濃度、および水を含むカルボキシル(カルボン酸) 源化合物モル濃度とアルコールを含むアルコキシカルボニル (エステル) 源化合物モル 濃度との比(カルボン酸/エステル・モル比)、を指標として、開環重合することを特徴 とする脂肪族ポリエステルの製造方法。

【請求項2】

カルボン酸/エステル・モル比が100/0~2/98の範囲である請求項1に記載の製 造方法。

カルボン酸/エステル・モル比が99/1~5/95の範囲である請求項1に記載の製造 【請求項3】 方法。

【請求項4】

開環重合により生成する脂肪族ポリエステルにカルボキシル基封止剤を作用させる請求項 1~3のいずれかに記載の製造方法。

【請求項5】

脂肪族ポリエステル 1 0 0 重量部に対し、 0 . $1 \sim 1$. 8 重量部のカルボキシル基封止剤 を作用させる請求項4に記載の製造方法。

【請求項6】

開環重合により生成した脂肪族ポリエステル100重量部に対し、3重量部以下の熱安定 剤を作用させる請求項1~5のいずれかに記載の製造方法。

【書類名】明細書

【発明の名称】脂肪族ポリエステルの製造方法

【技術分野】

[0001]

本発明は、グリコリドなどの環状エステルを開環重合して、ポリグリコール酸などの脂 肪族ポリエステルを製造する方法に関し、さらに詳しくは、水およびアルコールを開始剤 兼分子量調節剤として積極的に使用する環状エステルの開環重合による脂肪族ポリエステ ルの製造方法に関する。

【背景技術】

[00002]

ポリグリコール酸やポリ乳酸等の脂肪族ポリエステルは、土壌や海中などの自然界に存 在する微生物または酵素により分解されるため、環境に対する負荷が小さい生分解性高分 子材料として注目されている。また、脂肪族ポリエステルは、生体内分解吸収性を有して いるため、手術用縫合糸や人工皮膚などの医療用高分子材料としても利用されている。

[0003]

脂肪族ポリエステルの中でも、ポリグリコール酸は、酸素ガスバリア性、炭酸ガスバリ ア性、水蒸気バリア性などのガスバリア性に優れ、耐熱性や機械的強度にも優れているの で、包装材料などの分野において、単独で、あるいは他の樹脂材料などと複合化して用途 展開が図られている。

[0004]

脂肪族ポリエステルは、例えば、グリコール酸や乳酸などの α ーヒドロキシカルボン酸 の脱水重縮合により合成することができるが、髙分子量の脂肪族ポリエステルを効率よく 合成するには、一般に、αーヒドロキシカルボン酸の二分子間環状エステルを合成し、該 環状エステルを開環重合する方法が採用されている。例えば、グリコール酸の二分子間環 状エステルであるグリコリドを開環重合すると、ポリグリコール酸が得られる。乳酸の二 分子間環状エステルであるラクチドを開環重合すると、ポリ乳酸が得られる。

[0005]

環状エステルは、一般に、原料として使用した α ーヒドロキシカルボン酸や直鎖状の α ーヒドロキシカルボン酸オリゴマーなどの遊離カルボン酸化合物、水などの不純物を含ん でいる。水などの不純物は、微量であっても、環状エステルの開環重合に悪影響を及ぼす ので、開環重合に際して、可能な限り不純物を除去した高純度の環状エステルを使用する ことが提案されている。

[0006]

他方、脂肪族ポリエステルの分子量を制御するために、環状エステルの開環重合に際し 、分子量調整剤として高級アルコールなどのアルコール類が使用されている。環状エステ ルに含まれている遊離カルボン酸化合物の量に基づいて、アルコール類の添加量を定める 方法も提案されている。

[0007]

例えば、従来、グリコリドを開環重合するに際し、再結晶などで精製した実質的に純粋 なグリコリドを使用し、かつ、分子量調整剤としてラウリルアルコールなどの高級アルコ ールを使用する方法が採用されている(例えば、特許文献1参照。)。

[0008]

また、環状エステルから水などの不純物を除去するための精製方法が提案されている(例えば、特許文献 2 参照。)。この文献には、環状エステルに含まれている水、αーヒド ロキシカルボン酸やその低分子量オリゴマーなどの不純物は、開始剤、連鎖移動剤、触媒 失活剤等の様々な作用を及ぼして、開環重合を阻害するので、これらの不純物を除去すべ きことが指摘されている。

[0009]

水分含有量が80ppm以下で、酸価が0.10mgKOH/g以下の環状エステルを 開環重合させる脂肪族ポリエステルの製造方法が提案されている(例えば、特許文献3参 照。)。この文献には、環状エステル中の水分量を減少させると、重合速度を速くして、 高分子量のポリマーが得られること、また、アルコールを重合系に存在させると、水分の 作用を抑制して、品質のよい脂肪族ポリエステルを製造できることが記載されている。

[0010]

環状エステルを開環重合して脂肪族ポリエステルを製造する方法において、環状エステ ル中に含まれる遊離カルボン酸化合物の量に基づいて、反応系に添加する水酸基化合物の 量を定めることを特徴とする製造方法が提案されている(例えば、特許文献4参照。)。 該文献には、遊離カルボン酸化合物として、環状エステルの製造時に用いたαーヒドロキ シカルボン酸や直鎖状の α -ヒドロキシカルボン酸オリゴマーが示されており、水酸基化 合物として、炭素数12~18の一価の直鎖状飽和脂肪族アルコールが好ましいことが記 載されている。

[0011]

該文献には、環状エステル中に水分や遊離カルボン酸化合物などの不純物が含まれてい ると、重合反応に悪影響を及ぼして、同一重合条件下でも、狙った分子量のポリマーを製 造するというターゲッティングが不可能であることが指摘されている。該文献には、水分 の含有量が多いと脂肪族ポリエステルの分子量の制御が困難となる傾向を示すので、分子 量を精度良く制御するために、環状エステル中の水分を100ppm以下にすることが好 ましいと記載されている。

[0012]

さらに、該文献には、環状エステル中の水分については、重合直前の精製・乾燥工程に おいて除去することが容易であるが、遊離カルボン酸化合物は、除去することが困難であ り、重合反応に与える影響も大きく、しかも貯蔵中に微量の水分により環状エステルが開 環して新たな遊離カルボン酸化合物を生成し易いことが指摘されている。該文献には、環 状エステルに含まれる遊離カルボン酸化合物を定量して、それに見合う量の水酸基化合物 (例えば、高級アルコール) を添加することにより、目標どおりの分子量を有する脂肪族 ポリエステルを製造する方法が提案されている。

【特許文献1】米国特許第3,442,871号明細書(第1頁、表)

【特許文献2】特開平8-301864号公報(第2-3頁)

【特許文献3】特開平10-158371号公報(第2-3頁)

【特許文献4】特許第3075665号明細書(第1、3-5頁)

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

$[0\ 0\ 1\ 3]$

上述したように、従来、水は環状エステルの開環重合を阻害する不純物として可能な限 り除去することが必要であるとされていた。しかし、水は自然界に存在する最も普遍的な 化合物であり、これを不純物として排除することには限界がある。本発明者等は、環状エ ステルの開環重合系における水の役割について詳細な検討を行った結果、水を含むプロト ン源化合物を開始剤兼分子量調節剤として用い、環状エステル中の全プロトン濃度を制御 することにより環状エステルの開環重合を円滑に進行させ、生成する脂肪族ポリエステル の分子量制御が可能であることを見出し、この知見に基づき脂肪族ポリエステルの製造方 法を既に提案している (特願2002-294563号)。

[0014]

本発明は、上記した脂肪族ポリエステルの製造方法を発展させた、新規な脂肪族ポリエ ステルの製造方法を与えることを主要な目的とする。

【課題を解決するための手段】

[0015]

本発明者等の更なる研究の結果、水およびアルコールを含むプロトン源化合物は、環状 エステルの開環重合においてほぼ一様な開始剤兼分子量調節剤としての作用効果を示すこ とが確認され、但し、水をカルボキシル(カルボン酸)源化合物とアルコールを含むアル コキシカルボニル (エステル) 源化合物とでは、生成する脂肪族ポリエステルの加水分解

性に関し、前者は増大させ(耐水性を低下させ)、後者は低下させる(耐水性を向上する)という対照的な作用の差異を示すことが見出された。したがって、両者の総量および比 を制御することにより、生成する脂肪族ポリエステルの初期特性を支配する分子量および 経時的特性変化を支配する加水分解性(経時的分子量低減性)を良好に制御し得ることが 見出された。

[0016]

すなわち、本発明は、上述の知見に基づき、水およびアルコールを含むプロトン源化合 物を開始剤兼分子量調節剤として含む環状エステルを、環状エステル中の、全プロトン濃 度、および水を含むカルボキシル (カルボン酸) 源化合物モル濃度とアルコールを含むア ルコキシカルボニル(エステル)源化合物モル濃度との比(すなわちカルボン酸/エステ ル・モル比)、を指標として、開環重合することを特徴とする脂肪族ポリエステルの製造 方法を提供するものである。

[0017]

本発明に従い、初期特性と経時特性の制御された脂肪族ポリエステルを得ることは、例 えば初期強度と生(体内)分解(ないし吸収)性の調和を要求される、例えば縫合糸、人 工皮膚、農業用フィルム、釣り糸等の用途への脂肪族ポリエステルの利用促進を図る上で 、極めて有用と解される。

【発明を実施するための最良の形態】

[0018]

1. 環状エステル

本発明で用いる環状エステルとしては、α-ヒドロキシカルボン酸の二分子間環状エス テル及びラクトンが好ましい。二分子間環状エステルを形成するα-ヒドロキシカルボン 酸としては、例えば、グリコール酸、L-及び/またはD-乳酸、 α -ヒドロキシ酪酸、 $\alpha-$ ヒドロキシイソ酪酸、 $\alpha-$ ヒドロキシ吉草酸、 $\alpha-$ ヒドロキシカプロン酸、 $\alpha-$ ヒド ロキシイソカプロン酸、 α -ヒドロキシヘプタン酸、 α -ヒドロキシオクタン酸、 α -ヒ ドロキシデカン酸、 α ーヒドロキシミリスチン酸、 α ーヒドロキシステアリン酸、及びこ れらのアルキル置換体などを挙げることができる。

[0019]

ラクトンとしては、例えば、etaープロピオラクトン、etaープチロラクトン、ピバロラク トン、 γ ープチロラクトン、 δ ーバレロラクトン、 β ーメチルー δ ーバレロラクトン、 ϵ ーカプロラクトンなどが挙げられる。また環状エーテルエステルとしては、例えばジオキ サノンなどが挙げられる。

[0020]

環状エステルは、不斉炭素を有する物は、D体、L体、及びラセミ体のいずれでもよい 。これらの環状エステルは、それぞれ単独で、あるいは 2種以上を組み合わせて使用する ことができる。2種以上の環状エステルを使用すると、任意の脂肪族コポリエステルを得 ることができる。環状エステルは、所望により、共重合可能なその他のコモノマーと共重 合させることができる。他のコモノマーとしては、例えば、トリメチレンカーボネート、 1, 3-ジオキサンなどの環状モノマーなどが挙げられる。

[0021]

環状エステルの中でも、グリコール酸の二分子間環状エステルであるグリコリド、L-及び/またはD-乳酸の二分子間環状エステルであるL-及び/またはD-ラクチド、及 びこれらの混合物が好ましく、グリコリドがより好ましい。グリコリドは、単独で使用す ることができるが、他の環状モノマーと併用してポリグリコール酸共重合体(コポリエス テル)を製造することもできる。ポリグリコール酸共重合体を製造する場合、生成コポリ エステルの結晶性、ガスバリア性などの物性上の観点から、グリコリドの共重合割合は、 好ましくは60重量%、より好ましくは70重量%以上、特に好ましくは80重量%以上 とすることが望ましい。また、グリコリドと共重合させる環状モノマーとしては、ラクチ ドが好ましい。

[0022]

環状エステルの製造方法は、特に限定されない。例えば、グリコリドは、グリコール酸 オリゴマーを解重合する方法により得ることができる。グリコール酸オリゴマーの解重合 法として、例えば、米国特許第2,668,162号明細書に記載の溶融解重合法、特開2 000-119269号公報に記載の固相解重合法、特開平9-328481号公報や国 際公開第02/14303A1パンフレットに記載の溶液相解重合法等を採用することが できる。K. ChujoらのDie Makromolekulare Cheme, 1 00(1967),262-266に報告されているクロロ酢酸塩の環状縮合物として得 られるグリコリドも用いることができる。

[0023]

グリコリドを得るには、上記解重合法の中でも、溶液相解重合法が好ましい。溶液相解 重合法では、(1)グリコール酸オリゴマーと230~450℃の範囲内の沸点を有する 少なくとも一種の高沸点極性有機溶媒とを含む混合物を、常圧下または減圧下に、該オリ ゴマーの解重合が起こる温度に加熱して、(2)該オリゴマーの融液相の残存率(容積比)が0.5以下になるまで、該オリゴマーを該溶媒に溶解させ、(3)同温度で更に加熱 を継続して該オリゴマーを解重合させ、(4)生成した2量体環状エステル(すなわち、 グリコリド)を高沸点極性有機溶媒と共に溜出させ、(5)溜出物からグリコリドを回収 する。

[0024]

高沸点極性有機溶媒としては、例えば、ジ(2ーメトキシエチル)フタレートなどのフ タル酸ビス(アルコキシアルキルエステル)、ジエチレングリコールジベンゾエートなど のアルキレングリコールジベンゾエート、ベンジルブチルフタレートやジブチルフタレー トなどの芳香族カルボン酸エステル、トリクレジルホスフェートなどの芳香族リン酸エス テル、ポリエチレンジアルキルエーテルなどのポリアルキレングリコールエーテル等を挙 げることができ、該オリゴマーに対して、通常、0.3~50倍量(重量比)の割合で使 用する。高沸点極性有機溶媒と共に、必要に応じて、該オリゴマーの可溶化剤として、ポ リプロピレングリコール、ポリエチレングリコール、テトラエチレングリコールなどを併 用することができる。グリコール酸オリゴマーの解重合温度は、通常、230℃以上であ り、好ましくは230~320℃である。解重合は、常圧下または減圧下に行うが、0. $1 \sim 90.0$ k Pa($1 \sim 900$ mbar)の減圧下に加熱して解重合させることが好ま しい。

[0025]

環状エステルとしては、水分含有率が60ppm (重量基準)以下、好ましくは50p pm以下、より好ましくは40ppm以下の精製した環状エステルを使用することが好ま しい。使用する環状エステル中の初期水分含有率が高すぎると、分子量調整剤として水を 添加して制御できる生成脂肪族ポリエステル分子量の幅が抑制される。

[0026]

環状エステル中に不純物として含まれるヒドロキシカルボン酸化合物の含有率は、でき るだけ低い方が好ましい。環状エステル中の α - ヒドロキシカルボン酸の含有率は、好ま しくは200ppm(重量基準)以下、より好ましくは150ppm以下、さらに好まし くは130ppm以下、特に好ましくは100ppm以下である。

[0027]

環状エステル中には、通常、直鎖状のαーヒドロキシカルボン酸オリゴマーが含まれて いる。このオリゴマーは、殆どが直鎖状のα-ヒドロキシカルボン酸二量体である。環状 エステル中の直鎖状の α ーヒドロキシカルボン酸オリゴマーの含有率は、好ましくは 2, 000ppm以下、より好ましくは1,500ppm以下、さらに好ましくは1,200 ppm以下、特に好ましくは1,000ppm以下である。

[0028]

グリコリドやラクチドなどの環状エステルは、不純物として含まれている微量の水分に よって、貯蔵中に加水分解反応や重合反応が起り、αーヒドロキシカルボン酸や直鎖状の $\alpha-$ ヒドロキシカルボン酸オリゴマーの含有率が上昇傾向を示す。そのため、精製直後の 環状エステルは、水分含有率が50ppm以下、αーヒドロキシカルボン酸含有率が10 であることが望ましい。なお,環状エステルの精製は、常法に従って、粗環状エステルの 再結晶処理や乾燥処理などを組み合わせることによって行うことができる。

[0029]

2. 脂肪族ポリエステルの製造方法

環状エステルを用いて脂肪族ポリエステルを製造するには、環状エステルを加熱して開 環重合させる方法を採用することが好ましい。この開環重合法は、実質的に塊状による開 環重合法である。開環重合は、触媒の存在下に、通常100~270℃、好ましくは12 0~260℃の範囲内の温度で行われる。

[0030]

触媒としては、各種環状エステルの開環重合触媒として使用されているものであればよ く、特に限定されない。このような触媒の具体例としては、例えば、スズ(Sn)、チタ ン (Ti)、アルミニウム (Al)、アンチモン (Sb)、ジルコニウム (Zr)、亜鉛 (Zn) など金属化合物の酸化物、塩化物、カルボン酸塩、アルコキシドなどが挙げられ る。より具体的に、好ましい触媒としては、例えば、ハロゲン化スズ(例えば、二塩化ス ズ、四塩化スズなど)、有機カルボン酸スズ(例えば、2-エチルヘキサン酸スズなどの オクタン酸スズ)などのスズ系化合物;アルコキシチタネートなどのチタン系化合物;ア ルコキシアルミニウムなどのアルミニウム系化合物;ジルコニウムアセチルアセトンなど のジルコニウム系化合物;ハロゲン化アンチモンなどを挙げることができるが、これらに 限定されるものではない。

[0031]

触媒の使用量は、一般に、環状エステルに対して少量でよく、環状エステルを基準とし て、通常0.0001~0.5重量%、好ましくは0.001~0.1重量%の範囲内か ら選択される。

本発明では、開環重合に先立って、環状エステル中に不純物として含まれる水分やヒド [0032] ロキシカルボン酸化合物の含有量を測定し、それぞれの含有量に基づいて、不純物の全プ ロトン量を算出する。環状エステル中の水分含有率は、カールフィッシャー水分計を用い て測定する。環状エステル中に含まれる α - ヒドロキシカルボン酸や直鎖状の α - ヒドロ キシカルボン酸オリゴマーは、それぞれのカルボキシル基をアルキルエステル基に変換し た後、ガスクロマトグラフィ分析などにより定量する。

[0033]

環状エステル中に含まれる不純物の全プロトン濃度は、環状エステル中に不純物として 含まれるヒドロキシカルボン酸化合物と水分との合計量に基づいて算出する。例えば、グ リコリドの場合は、微量の水分と、グリコール酸及び直鎖状のグリコール酸オリゴマーか らなるヒドロキシカルボン酸化合物とが不純物として含まれている。精製グリコリドに含 まれる直鎖状のグリコール酸オリゴマーの殆どは、グリコール酸二量体である。ラクチド の場合には、水分、乳酸、直鎖状の乳酸オリゴマーが不純物として含まれている。これら のヒドロキシカルボン酸化合物に基づくプロトン濃度(モル%)は、それぞれの含有量と 分子量と水酸基数(通常1個)とに基づいて算出される。水分のプロトン濃度(モル%) は、水分の含有量と分子量とに基づいて算出される。プロトン濃度は、環状エステルと不 純物との合計量を基準とするモル%として算出される。

[0034]

環状エステル中に含まれる不純物の全プロトン濃度は、好ましくは0.01~0.5モ ル%、より好ましくは0.02~0.4モル%、特に好ましくは0.03~0.35モル %である。不純物全プロトン濃度は、精製によるヒドロキシカルボン酸化合物の低減化に 限界があり、極度に低くすることは困難である。不純物全プロトン濃度が高すぎると、水 およびアルコールの添加による溶融粘度や分子量などの正確な制御が困難になる。

[0035]

本発明では、望ましくは水分含有率が60ppm以下の精製した環状エステルにアルコ ールおよび必要に応じて追加の水を添加して、環状エステル中の全プロトン濃度および水 を含むカルボキシル(カルボン酸)源化合物モル濃度とアルコールを含むアルコキシカル ボニル(エステル)源化合物モル濃度比(以下「カルボン酸/エステル・モル比」と称す る)を調整することにより、生成する脂肪族ポリエステルの分子量を制御する。精製した 環状エステルにアルコールおよび必要に応じて追加の水を添加して、環状エステル中の全 プロトン濃度を好ましくは0.09モル%超過2.0モル%未満、より好ましくは0.1 ~1.0モル%の範囲内に調整する。

[0036]

この際に、本発明においては、環状エステル中の濃度として、80ppm(グリコリド 中モル濃度として約0.052モル%)、更には100ppm(グリコリド中モル濃度と して約0.064モル%)を超える範囲の水をも積極的に開始剤兼分子量調節剤ならびに カルボキシル(カルボン酸)源化合物として使用することが特徴的である。

[0037]

また添加するアルコールおよび必要に応じて追加する水の量を制御することにより、カ ルボン酸/エステル・モル比を、好ましくは100/0~2/98、より好ましくは99 /1~5/95、更に好ましくは99/1~10/90の範囲内に調整する。

[0038]

カルボン酸/エステル・モル比が2/98より小さいと、重合反応に使用するアルコー ル種の量が多くなり、未反応で残存しやすくなり、生成ポリマーの溶融加工中の分子量、 溶融粘度の変動が大きくなり所望の物性(分子量、溶融粘度など)を有する成形物を得る のが困難になったり、溶融時に添加する安定剤、末端封止剤との反応が不均一になり、成 形物の物性、加水分解速度のばらつきも大きくなりやすい。

[0039]

プロトン源化合物ならびにアルコキシカルボニル(エステル)源化合物として用いられ るアルコールの例としては、炭素数が $1\sim5$ の鎖式アルコールである低級及び中級アルコ ール類、又は炭素数6以上の鎖式アルコールである高級アルコール類が挙げられる。また これらの脂肪族アルコール類は、分岐構造を有していてもよい。また脂環式アルコール類 、不飽和アルコール類、芳香族アルコール類、ポリオール類等が挙げられる。また、水酸 基を有するヒドロキシカルボン酸類、糖類等も用いられる。

[0040]

これらの中で、プロパノール、2-プロパノール、ブタノール、2-ブタンオール、 t ープチルアルコール、オクチルアルコール、ドデシルアルコール(ラウリルアルコール) 、ミリスチルアルコールなど炭素数3以上の中級及び高級アルコール類、シクロヘキサノ ールなどの脂環式アルコール類、エチレングリコール、ブタンジオール、ヘキサンジオー ルなどのジオール類、グリセリンなどのトリオール類がモノマーへの溶解性、反応性(開 始剤効率)、沸点の観点及び工業的入手性の観点から好ましい。これらのアルコール類は 、二種以上併用してもよい。

[0041]

水およびアルコールならびに原料モノマー中の不純物等を含めて重合時の環状エステル 中に存在する全プロトン濃度と生成する脂肪族ポリエステルの分子量との間に良好な相関 関係が得られている。例えば、図1は水およびアルコールの添加量を変化させて環状エス テル中の全プロトン濃度を変化させた以外は、同じ重合条件(反応容器、重合温度、重合 時間、モノマーの種類と精製度など)を変化させて得られた脂肪族ポリエステルの重量平 均分子量 (Mw) との関係を示すプロットである。

[0042]

また、図2は、生成する脂肪族ポリエステルの加水分解性と、環状エステル中のカルボ ン酸/エステル・モル比との相関を示すプロットである。ここでも、良好な相関が得られ ている。

[0043]

環状エステルの開環重合は、重合容器を用いて行うか、モノマーの種類によっては押出 機の中で行うなど任意であるが、通常は、重合容器内で塊状開環重合する方法を採用する ことが好ましい。例えば、グリコリドを加熱すると溶融して液状になるが、加熱を継続し て開環重合させると、ポリマーが生成する。重合温度がポリマーの結晶化温度以下の場合 は、重合反応途中でポリマーが析出し、最終的には固体のポリマーが得られる。重合時間 は、開環重合法や重合温度などによって変化するが、容器内での開環重合法では、通常 1 $0分間 \sim 100時間、好ましくは<math>30分間 \sim 50時間、より好ましくは<math>1 \sim 30$ 時間であ る。重合転化率は、通常95%以上、好ましくは98%以上、より好ましくは99%以上 であり、未反応モノマーの残留を少なくし、かつ、生産効率を高める上で、フル・コンバ ージョンとすることが最も好ましい。

[0044]

したがって、本発明では、精製した環状エステルにアルコールおよび必要に応じて追加 の水を添加して、環状エステル中の全プロトン濃度およびカルボン酸/エステル・モル比 を調整した後、環状エステルを触媒の存在下に加熱溶融させ、次いで、溶融状態の環状エ ステルを開環重合する方法を採用することが好ましい。この重合法は、塊状での開環重合 法である。

[0045]

さらに、本発明によれば、環状エステル中の全プロトン濃度およびカルボン酸/エステ ル・モル比を調整した後、環状エステルを触媒の存在下に溶融槽内で加熱溶融させ、次い で、溶融状態の環状エステルを両端が開閉可能な複数の管を備えた重合装置に移送し、各 管内で密閉状態で開環重合して生成ポリマーを析出させる方法;又は溶融状態の環状エス テルを攪拌機付き反応缶で開環重合を進行させた後、生成したポリマーを取り下し一度ポ リマーを冷却固化させた後ポリマーの融点以下で固相重合反応を継続する方法、がより好 ましい。密閉系で重合温度を制御することにより、目標とする分子量、溶融粘度などの物 性を有するポリマーを安定的に、かつ、再現性良く製造することができる。

[0046]

本発明の方法では、環状エステル(例えば、グリコリドまたはグリコリドを主成分とす る環状エステル)の開環重合により、温度240℃及び剪断速度121sec⁻¹で測定 した溶融粘度が好ましくは $50\sim6$, 000 Pa·s、より好ましくは $100\sim5$, 000 P a·s のポリグリコール酸を得ることができる。また、本発明の方法によれば、重量 平均分子量が好ましくは50、000以上、より好ましくは80、000以上、特に好ま しくは100、000以上の高分子量の脂肪族ポリエステルを製造することができる。重 量平均分子量の上限は、500,000程度である。

[0047]

さらに、本発明の方法によれば、黄色度(YI)が4~30程度の脂肪族ポリエステル を得ることができ、分子量を調整することによって、黄色度を制御することができる。例 えば、重量平均分子量を200,000以下、さらには、180,000以下にすること により、黄色度(YI)が20以下のポリマーを得ることができる。

[0048]

上記のようにして生成した脂肪族ポリエステルに、カルボキシル基封止剤を配合して生 成する脂肪族ポリエステルの耐水性を更に増大する(加水分解性を更に低減する)ことも 好ましい。このようなカルボキシル基封止剤の使用は、重合時に使用されるアルコールへ の加水分解性抑制効果に対する負荷を低減する効果があり、より高度の耐水性を有する脂 肪族ポリエステルの製造には好ましい。カルボキシル基封止剤としては、ポリ乳酸等の脂 肪族ポリエステルの耐水性向上剤として知られているものを一般に用いることができ、例 えば、N, N-2, 6-ジイソプロピルフェニルカルボジイミドなどのモノカルボジイミ ドおよびポリカルボジイミド化合物を含むカルボジイミド化合物、2, 2′-m-フェニ レンビス (2-オキサゾリン)、2, 2'-p-フェニレンビス <math>(2-オキサゾリン)、 2-フェニルー2-オキサゾリン、スチレン・イソプロペニルー2-オキサゾリンなどの オキサゾリン化合物;2-メトキシ-5,6-ジヒドロ-4H-1,3-オキサジンなど のオキサジン化合物;N-グリシジルフタルイミド、シクロヘキセンオキシドなどのエポキシ化合物などが挙げられる。

[0049]

なかでもカルボジイミド化合物が好ましく、特に純度の高いものが耐水安定化効果を与 える。

[0050]

これらカルボキシル基封止剤は、必要に応じて2種以上を併用することが可能であり、 脂肪族ポリエステル100重量部に対して、0.01~10重量部、更には0.05~2 . 5 重量部、特に 0. 1~1. 8 重量部の割合で配合することが好ましい。

[0051]

また脂肪族ポリエステルには、上記カルボキシル基封止剤に加えて、その100重量部 に対して、好ましくは3重量部以下、より好ましくは0.003~1重量部の熱安定剤を 配合することもできる。熱安定剤としては、ペンタエリスリトール骨格構造を有するリン 酸エステル及び/又はリン酸アルキルエステルが好ましく用いられる。これらカルボキシ ル基封止材および熱安定剤の配合により、得られる脂肪族ポリエステルの着色を抑え、加 水分解を抑制する上で、相乗的効果が得られる。

[0052]

上記したカルボキシル基封止剤(及び必要に応じて加えられる熱安定剤)は、重合反応 中に加えてもよいが、重合により生成した脂肪族ポリエステルのペレット化に際して配合 することが好ましい。その一部は重合中に加えることもできる。

【実施例】

[0053]

以下に、合成例、実施例、及び比較例を挙げて、本発明についてより具体的に説明する 。分析法、測定法、計算法などは、以下の通りである。

[0054]

(1) 不純物定量分析:

高純度アセトン10mlの中に、約1gを精秤したグリコリドと内部標準物質として4 ークロロベンゾフェノン25mgとを加え、十分に溶解させた。その溶液約1mlを採取 し、該溶液にジアゾメタンのエチルエーテル溶液を添加した。添加量の目安は、ジアゾメ タンの黄色が残るまでとする。黄色く着色した溶液に 2 μ 1 をガスクロマトグラフ装置に 注入し、内部標準物質の面積比とグリコリド及び内部標準物質の添加量を基にメチルエス テル化されたグリコール酸及びグリコール酸二量体を定量した。

[0055]

<ガスクロマトグラフィ分析条件>

装置:日立G-3000、

カラム: $TC-17(0.25 mm \phi \times 30 m)$ 、

気化室温度:290℃、

カラム温度:50℃で5分間保持後、20℃/分の昇温速度で270℃まで昇温し、27 0℃で4分間保持、

検出器:FID (水素炎イオン化検出器) 、温度:300℃。

[0056]

ラクチドについても、グリコリドと同様の方法により、不純物を定量できる。

[0057]

(2) 水分測定:

気化装置付カールフィッシャー水分計〔三菱化学社製CA-100(気化装置VA-1 00)〕を用い、予め140℃に設定した気化装置に、精密に秤量した約2gのモノマー サンプルを入れた。気化装置からカールフィッシャー水分測定器に流速250m1/分で 乾燥窒素ガスを流した。サンプルを気化装置に導入した後、気化した水分をカールフィッ シャー液に導入し、電気伝導度がバックグラウンドより+0.05μg/Sまで下がった 時点を終点とした。ポリマーの水分測定については、気化装置の温度を220℃にし、電 気伝導度がバックグラウンドより $+0.1\mu$ g/Sまで下がった時点を終点とした。

[0058]

(3) モノマー溶解槽内の水分測定:

モノマー溶解槽内部に予め乾燥空気を流しておき、その雰囲気の相対湿度を湿度計で求めた。その雰囲気の温度から絶対温度を算出し、それと槽容積から、槽内部の水分量を算出した。

[0059]

(4) カルボキシル (カルボン酸) 源化合物濃度の算出法:

環状エステル中の全カルボキシル濃度は、環状エステル中に含まれるヒドロキシカルボン酸化合物と水との合計量に基づいて算出する。ヒドロキシカルボン酸化合物に基づくプロトン濃度(モル%)は、それぞれの含有量と分子量と水酸基数とに基づいて算出される。他方、水に基づくプロトン濃度は、環状エステル中に含まれている不純物の水分、処理槽などの雰囲気中に含まれている水分、及び添加水の合計量と分子量とに基づいて算出される。

[0060]

(5) アルコキシカルボニル (エステル) 源化合物濃度

重合に際して添加されるアルコールのモノマーに対するモル濃度として計算される。

[0061]

(6) 全プロトン濃度およびカルボン酸/エステル・モル比

上記(4), (5) のカルボキシル(カルボン酸)源化合物濃度およびアルコキシカルボニル(エステル)源化合物濃度から、両者の合計として全プロトン濃度が、両者の比としてカルボン酸/エステル・モル比が求められる。

[0062]

後記重合例1bについての計算法の詳細は次の通りである:

<分子量>

グリコリド(環状エステル)モノマー中の各成分の分子量については下記の値を用いた

グリコリド:116.07、

グリコール酸:76.05、

グリコール酸二量体:134.09、

水:18.02、

ドデシルアルコール:186.34。

[0063]

<仕込みモノマー中不純物のカルボキシル(カルボン酸)源化合物濃度>

仕込みグリコリド中の不純物濃度(重量基準)は、グリコール酸30ppm、グリコール酸二量体:310ppm、水:20ppmであった。グリコリド分子量は116.07であるから、それぞれの与えるプロトン濃度は、以下のように計算される。

[0064]

グリコール酸:30ppm

[数1]

116. $0.7 \times 3.0 \times 1.0^{-6} \div 7.6$. $0.5 \times 1.00 = 0$. $0.04.6 \text{ mol}\%\cdots\cdots$ (i)

グリコール酸二量体:310ppm

【数 2 】

116. $0.7 \times 3.1.0 \times 1.0^{-6} \div 1.3.4.09 \times 1.0.0 = 0.02.7 \text{ mo.} 1\%$

····· (ii)

水:20ppm

[数3]

1 1 6. 0 7×2 0 \times 1 0 $^{-6} \div$ 1 8. 0 2 \times 1 0 0 = 0. 0 1 3 m o 1 %······ (ii i)

不純物の与える全カルボキシル(カルボン酸)源化合物濃度

(i) + (ii) + (iii) = 0. 0046+0. 027+0. 013 = 0. 44 mo..... (iv) 1 %

<モノマー溶解槽中水分>

乾燥空気を吹き込んでできるだけ水分を除去した後の溶解槽(容積:56リットル)中 の雰囲気は、温度:21℃、相対湿度:25%であった。この雰囲気の絶対湿度は5.0 g/cm^3 になり、内容積 5 6 リットルの溶解槽中の水分量としては、 5. 0×0 . 056=0.28g。後から仕込むグリコリドモノマー22,500g (=194.0mol)に対しては、

「数5]

0. $28/22500 \times 10^{6} = 12ppm$

 $(0.28/18.02) \div 194 \times 100 = 0.008 \text{ mol}\%$ (v)

<添加水>

水1.1gを添加。グリコリドモノマー22500g(=194.0mo1)に対して は、

[数6]

1. 1/2 2 5 0 0 × 1 0 ⁶ = 4 8. 8 9 p p m

 $(1. 1/18. 02) \div 194 \times 100 = 0. 031 \text{ mol}\%$ (vi)

<カルボキシル(カルボン酸)源化合物濃度>

[数7]
$$(iv) + (vi) = 0.044+0.08+0.031=0.083 mol%(vii)$$

なお、モノマー溶解槽にグリコリドを仕込み更に添加水を加え過熱し均一になった後に 一部をサンプリングし不純物(水及びグリコール酸、グリコール酸二量体)を分析した結 果に基づく仕込み溶解後のグリコリド中の全プロトン濃度は、仕込み前のグリコリドの不 純物(水及びグリコール酸、グリコール酸二量体)、添加水量から計算された全プロトン 濃度と良好な一致を示した。

[0065]

<アルコキシカルボニル (エステル) 源化合物濃度>

ドデシルアルコール17.08gを添加。グリコリドモノマー22500g(=194 10mol) に対しては、

 $(17. 0/186. 34) \div 194 \times 100 = 0. 047 \text{ mol}\%$ (viii

<全プロトン濃度>

[数9]

(vii) + (viii) = 0. 083 + 0. 047 = 0. 130 mo 1%<カルボキシル(カルボン酸)/アルコキシカルボニル(エステル)モル比>

(vii) / (viii) = 0.083/0.047 = 1.77

(7) 溶融粘度:

ポリマーサンプルを120℃の乾燥器に入れ、乾燥空気を接触させて、水分含有量を1 00ppm以下にまで低減させた。その後、乾燥器で十分に乾燥した。溶融粘度測定は、 キャピラリー(1 mm φ×10 mm L)を装着した東洋精機製キャピログラフ1ーCを用 いて測定した。設定温度240℃に加熱した装置に、サンプル約20gを導入し、5分間 保持した後、剪断速度121sec⁻¹での溶融粘度を測定した。

[0066]

(8) 分子量測定:

ポリマーサンプルを分子量測定で使用する溶媒に溶解させるために、非晶質のポリマー

を得る。すなわち、十分乾燥したポリマー約5gをアルミニウム板に挟み、275℃のヒ ートプレス機にのせて90秒加熱した後、2MPaで60秒間加圧した。その後、直ちに 氷水にいれ急冷した。このようにして、透明な非晶質のプレスシートを作製した。

[0067]

上記操作により作製したプレスシートからサンプル10mgを切り出し、このサンプル を5mMのトリフルオロ酢酸ナトリウムを溶解させたヘキサフルオロイソプロパノール(HFIP)溶液に溶解させて、10m1の溶液とした。サンプル溶液をメンブレンフィル ターで濾過後、ゲルパーミエーションクロマトグラフィ(GPC)装置に注入し、分子量 を測定した。なお、サンプルは、溶解後30分以内にGPC装置に注入した。

[0068]

<GPC測定条件>

装置:Shimazu LC-9A、

カラム:HFIP-806M、2本(直列接続)プレカラム、

カラム温度:40℃、

溶離液:5mMのトリフルオロ酢酸ナトリウムを溶解させたHFIP溶液、

流速:1ml/分、

検出器:RI(Refractive Index:示差屈折率計)、

分子量校正:分子量の異なる標準 P M M A 5 種を用いた。

[0069]

(9) カルボン酸濃度

分子量測定用サンプルと同様に作成したプレスシートから、サンプル約0.3gを精秤 して、特級ジメチルスルホキシド10mlに150℃のオイルバス中で約3分かけて完全 に溶解する。その溶液に指示薬(ブロモチモールブルー/アルコール溶液)を2,3滴加 えた後、0.02規定の水酸化ナトリウム/ベンジルアルコール溶液を加えていき、目視 で溶液の色が黄色から緑色に変わった点を終点とした。その時の滴下量よりカルボン酸濃 度を算出した。

[0070]

(10) 耐水性評価

ペレットを120℃の乾燥空気で十分に乾燥し、250℃のヒートプレス機にのせ、3 分間加熱後、8MPaで1分間加圧した。その後、直ちに、水が循環しているプレス機に 移し、5MPaに加圧し、約5分間保持し、冷却し透明な非晶質のプレスシートを作成し た。

[0071]

上記操作により作成したプレスシートを一定大きさに切り出し、枠に固定し、70℃に 加熱した乾燥機に入れ加熱し、1分後、空気を送り、面積で10-15倍になるようにプ ロー延伸した。このフィルムを緊張下200℃で1分間熱処理した。

上記操作により作製したフィルム状のサンプルを約10mg切り出し、温度80℃、相 対湿度95%に維持した恒温恒湿器に入れ、所定時間放置した。所定時間後、取り出した 後、サンプルの分子量をGPCにより測定した。

[0073] 得られた数平均分子量値から重合度を算出し、その重合度の逆数を暴露時間に対して対 数プロットし、そのプロットの近似直線の傾きを加水分解速度定数とした。

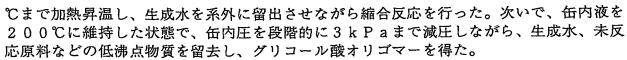
[0074]

また、数量平均分子量 (Mn) が2万までに到達 (低下) する時間をグラフから読み取 った。

[0075]

[モノマー合成例1]

ジャケット付き撹拌槽(「反応缶」ともいう)に70重量%グリコール酸水溶液を仕込 み、常圧で攪拌しながら、ジャケット内に熱媒体油を循環することにより缶内液を200



[0076]

上記で調製したグリコール酸オリゴマーをSUS304製ジャケット付き攪拌槽に仕込み、溶媒としてジエチレングリコールジブチルエーテルを加え、さらに、可溶化剤としてポリエチレングリコールを加えた。グリコール酸オリゴマーと溶媒との混合物を加熱及び減圧下、解重合反応させて、生成グリコリドと溶媒とを共留出させた。留出物は、温水を循環させた二重管式コンデンサーで凝縮した。凝縮液は、常温の受器に受けた。反応液中の溶媒量を一定に保つために、留出した溶媒量に見合う分の溶媒を連続的に反応槽に供給した。

[0077]

前記反応を継続し、グリコリドと溶媒との混合物を留出させ、凝縮させた。凝縮液から 析出しているグリコリドを固液分離し、2-プロパノールで再結晶し、次いで、減圧乾燥 した。示差走査熱量計(DSC)で測定したグリコリドの純度は、99.99%であった

[0078]

[モノマー合成例2]

可溶化剤をポリエチレングリコールからオクチルテトラトリエチレングリコールに代えたこと以外は、合成例1と同様にして、凝縮液を得た。凝縮液は、温水をジャケットに循環させた受器に受けた。受器内の凝縮液は、二液に層分離し、上層が溶媒で、下層がグリコリド液体であった。二液の層を形成後も解重合反応を続け、かつ、共留出を続けると、コンデンサーにより冷却されたグリコリドは、液滴となって溶媒層を通過し、下層のグリコリド層に凝縮されていった。反応液中の溶媒量を一定に保つため、上層の溶媒層を反応槽内に連続的に戻した。反応系の圧力を一時的に常圧に戻し、受器の底部から液状グリコリドを抜き出し、再び圧力を元に戻し、解重合反応を続けた。この操作を数回繰り返した

[0079]

さらに、合成例1においては、解重合反応系から回収したグリコリドを再結晶により精製したのに対し、塔型精製装置を用いて精製した。解重合後、塔型精製装置の下部に設けた原料結晶の仕込み口へ固液分離した粗グリコリド結晶を一定速度で連続的に投入した。塔型精製装置内部に装着された撹拌装置で該グリコリドを上昇させながら撹拌し、精製装置内での精製結晶成分の降下融解液と上昇粗グリコリド結晶との向流接触により精製した。この精製装置の上部に設けられた取出口から精製後の結晶を、一定速度で連続的に取り出した。回収した精製グリコリドは、DSC測定による純度が99.99%以上であった

[0080]

(例1(重合例)) サンプル1a, 1b, 1cの製造例

<重合例1a>

スチームジャケット構造、撹拌機を有し、密閉可能な 560 リットルのSUS製容器(モノマー溶解槽)に、予め乾燥空気を吹き込みできるだけ容器内の水分を除去した。所定時間後(3時間後)、容器内雰囲気は温度 21.5 ℃、相対温度 27 %であった。この雰囲気の絶対温度は 5.1 g/m³ になり、槽容積から、槽内部の水分量を算出したところ(5.1 g/m³ × 0.056 m³ = 0.26 g) 0.26 gになった。溶解槽の水分を考慮しながらモノマー合成例 1 で製造したグリコリド [グリコール酸 30 p p m、グリコール酸 2 量体 310 p p m、水 20 p p m、従って不純物全プロトン濃度 0.04 4 m 0.05 m 気に含まれる水分(湿気) 0.26 g を考慮し全プロトン濃度(設定プロトン濃度)を 0.13 m 0.1 %に調整するように 1-1 デシルアルコール 1.1 2 g を仕込み直ぐに密閉した。仕込みにおける全プロトン濃度(設定プロトン濃度)に対する 1-1 デシルアル

コールのモル濃度(比率)は60%であり、カルボン酸/エステル・モル比は40/60 である。

[0081]

容器を密閉し、撹拌しながらジャケットにスチームを循環させ、内容物の温度が100 ℃になるまで加熱した。この内容物は、加熱途中で均一な液体になった。内容物の温度を 100℃に保持したまま、内径24mmの金属(SUS304)製管からなる装置に移し た。この装置は、管が設置されている本体部と金属(SUS304)製の上下板からなり 、本体部と上下板のいずれもジャケット構造を備えており、このジャケット部に熱溶媒油 を循環する構造になっている。内容物を該装置に移送の際には、下板を取り付けてあり、 各管内に移送が終了したら、直ちに上板を取り付けた。本体部および上下板のジャケット 部に170℃熱媒体油を循環させ、7時間保持した。所定時間後、ジャケットに循環させ ている熱媒体油を冷却することにより、重合装置を冷却した。室温付近まで冷却し、下板 を取り外し、生成ポリグリコール酸の塊状物を取り出した。収率は、ほぼ100%であっ た。塊状物を、粉砕機により粉砕し、PGAサンプルlaとした。

[0082]

< 重合例 1 b >

溶解槽内の雰囲気に含まれる水分(湿気)が 0.28g(21℃、相対湿度 25%)で あり、1-ドデシルアルコール28.2gの代りに水1.1gと1-ドデシルアルコール 17.0gを仕込んだこと以外は上記重合例1aと同じ操作を行った。仕込みにおける全 プロトン濃度(設定プロトン濃度)に対する1-ドデシルアルコールのモル濃度(比率) は42%であり、カルボン酸/エステル・モル比は36/64である。重合、粉砕機のサ ンプルをPGAサンプル1bとした。

[0083]

< 重合例 1 c >

溶解槽内の雰囲気に含まれる水分(湿気)が 0.28g(21℃、相対湿度 27%)で あり、1-ドデシルアルコール28.2gの代りに水2.7gを仕込んだこと以外は上記 重合例1aと同じ操作を行った。仕込みにおける全プロトン濃度(設定プロトン濃度)に 対する1-ドデシルアルコールのモル濃度(比率)は0%であり、カルボン酸/エステル ・モル比は100/0である。重合、粉砕後のサンプルをPGAサンプル1cとした。

[0084]

重合条件と得られたポリマーの物性及びそのフィルムの加水分解性を表1に示す。

[0085]

(例 2 (重合例)) サンプル 2 a, 2 b, 2 c, 2 dの製造例

溶解槽内の雰囲気に含まれる水分(湿気)が 0 . 3 5 g (2 2 . 5 ℃、相対湿度 3 1 %) であり、全プロトン濃度(設定プロトン濃度)を 0. 22 m o 1%に調整するように 1 - ドデシルアルコールと水の比率を変えて仕込んだこと以外は例1と同じ操作を行った。 **仕込みにおける全プロトン濃度に対する1-ドデシルアルコールのモル濃度(比率)を7** 5%、57%、44%、0%(カルボン酸/エステル・モル比として25/75、43/ 57、56/44、100/0)にしたサンプルをPGAサンプル2a, 2b, 2c, 2 dとした。

[0086]

重合条件と得られたポリマーの物性及びそのフィルムの加水分解性を表2に示す。

[0087]

(例3 (重合例)) サンプル3a, 3b, 3c, 3dの製造例

モノマー合成例2で製造したグリコリド [グリコール酸40ppm、グリコール酸2量 体400ppm、水30ppm、従って不純物全プロトン濃度0.060mol%] 22 500gを用い、溶解槽内の雰囲気に含まれる水分(湿気)が0.40g(23℃、相対 湿度35%)であり、全プロトン濃度(設定プロトン濃度)を0.40mol%に調整す るように t ープチルアルコールと水の比率を変えて仕込んだこと以外は例 1 と同じ操作を 行った。仕込みにおける全プロトン濃度(設定プロトン濃度)に対するt-ブチルアルコ

ールのモル濃度(比率)を82%、64%、47%、0%(カルボン酸/エステル・モル 比として18/82、36/64,53/47、100/0) にしたサンプルをPGAサ ンプル3a, 3b, 3c, 3dとした。

[0088]

重合条件と得られたポリマーの物性及びそのフィルムの加水分解性を表3に示す。

[0089]

(例4 (配合例)) サンプル4a, 4b, 4cの製造例

例1で製造した各サンプルを十分に乾燥し、各100重量部に対して、アデカスタブA X-71 (旭電化工業株式会社製のモノ及びジーステアリルアシッドホスフェート) 0. 03重量部をブレンドし、シリンダー最高温度を240℃に設定した2軸押出機(東洋精 機製作所製LT-20)を用いて溶融混練しながらペレットを得た。

[0090]

押出し条件と得られたペレットの物性及びそのフィルムの加水分解性を表4に示す。

[0091]

(例 5 (配合例)) サンプル5a, 5b, 5c, 5dの製造例

例1で製造した各サンプルを十分に乾燥し、各100重量部に対して、アデカスタブA X-71 (旭電化工業株式会社製のモノ及びジーステアリルアシッドホスフェート) 0. 03重量部をブレンドし、シリンダー最高温度を240℃に設定した0.03重量部ブレ ンドし2軸押出機(東洋精機製作所製LT-20)を用いて溶融混練しながらペレットを 得た。

[0092] 押出し条件と得られたペレットの物性及びそのフィルムの加水分解性を表5に示す。

[0093]

(例 6 (配合例)) サンプル 6 a, 6 b, 6 c の製造例

例1で製造した各サンプルを十分に乾燥し、各100重量部に対して、アデカスタブA X-71 (旭電化工業株式会社製のモノ及びジーステアリルアシッドホスフェート) 0. 03重量部、高純度(94.8%)のN, N-2, 6-ジイソプロピルフェニルカルボジ イミド (川口化学株式会社製DIPC) を0.5または1重量部ブレンドし、シリンダー 最高温度を240℃に設定した2軸押出機(東洋精機製作所製LT−20)を用いて溶融 混練しながらペレットを得た。

[0094]

押出し条件と得られたペレットの物性及びそのフィルムの加水分解性を表6に示す。

[0095]

(例7 (配合例)) サンプル7a, 7b, 7c, 7dの製造例

例2で製造した各サンプルを十分に乾燥し、各100重量部に対して、アデカスタブA X-71 (旭電化工業株式会社製のモノ及びジーステアリルアシッドホスフェート) 0. 03重量部プレンドし、シリンダー最高温度を240℃に設定した0.03重量部、高純 度 (94.8%) のN, N-2, 6-ジイソプロピルフェニルカルボジイミド (川口化学 株式会社製DIPC)を0.5または1重量部プレンドし、シリンダー最高温度を240 ℃に設定した2軸押出機(東洋精機製作所製LT-20)を用いて溶融混練しながらペレ ットを得た。

押出し条件と得られたペレットの物性及びそのフィルムの加水分解性を表7に示す。 [0096]

[0097]

(例8 (配合例)) サンプル8a, 8b, 8c, 8dの製造例

例3で製造した各サンプルを十分に乾燥し、各100重量部に対して、アデカスタブA X-71 (旭電化工業株式会社製のモノ及びジーステアリルアシッドホスフェート) 0. 03重量部プレンドし、シリンダー最高温度を240℃に設定した0.03重量部、高純 度 (94.8%) のN, N-2, 6-ジイソプロピルフェニルカルボジイミド (川口化学 株式会社製DIPC)を0.5または1重量部プレンドし、シリンダー最高温度を240 ℃に設定した2軸押出機(東洋精機製作所製LT-20)を用いて溶融混練しながらペレ ットを得た。

[0098]

押出し条件と得られたペレットの物性及びそのフィルムの加水分解性を表8に示す。 【表1】

			Г	例1a	例1b	例1c
					水	
		分子量調整剤	1	水 DoOH	D ₀ OH	水
		設定プロン濃度	mol%	00011	0.13	
	エノフー約	R成(純度)				
	C/ \ /\	水分	ppm		20	
重		不純物全プロン濃度	mol%		0.044	
重合条件	溶解槽				0.00	0.20
籴		水分(湿気)	g	0.26	0.28	0.28
14	添加物			00.0	170 1	0
		D₀OH	g	28.2	17.0	2.7
		水	g	0	1.1	
	仕込み	·組成				100/0
		カルホン酸/エステル・モル比	mol/mol	40/60	64/36	100/0
		水分	ppm	35	20	40
	, 	溶融粘度(WV)	Pa·s	3,700	4,060	3,800
1 _		重量平均分子量(Mw)	_	206,100	208,000	208,100
1 10 1 1		数平均分子量(Mn)	_	85,900	88,300	83,300
しりしん	<u> </u>	分子量分布(Mw/Mn)		2.4	2.4	2.5
	` - -	カルボン酸濃度		13	19	29
物性	7 1 加	水分解速度定数(×10 ⁻⁴)		3.1	3.6	4.1
)	!		†	56	50	41

DoOH: 1ート・テ・シルアルコール

【表2】

		Г	例2a	例2b	例2c	例2d	
			水	水	水	水	
	分子量調整剤		D₀OH	DoOH	D ₀ OH		
ı İ	設定プロン濃度	mol%		0.2	.2		
	モノマー組成(純度)			2			
	水分	ppm					
里	不純物全プロン濃度	mol%	0.044				
重合条件	溶解槽		0.35	0.35	0.35	0.35	
件	水分(湿気)	g	0.00	1			
	添加物	g	59.8	45.0	35.0	00	
t v	水	g	0	1.4	2.4	5.8	
1	仕込み組成						
	カルホン酸/エステル・モル比	mol/mol	25/75	43/57	56/44	100/0	
	水分	ppm	25	20	30	27	
~	溶融粘度(WV)	Pars	2,140	2,300	2,100	2,400	
ポレ	重量平均分子量(Mw)		181,00	183,600	181,800	184,500	
当りっ	数平均分子量(Mn)		82,200	79,800	82,600	76,900	
マト	分子量分布(Mw/Mn)		2.2	2.3	2.2	2.4	
111	カルボン酸濃度	eq/t	10	15	19	31	
物フィ	加水分解速度定数(×10 ⁻⁴)	1	2.8	3.3	3.5	4.2	
ロロルム	/		59	49	48	37	

DoOH: 1ート・テ・シルアルコール

【表3】

			Г	例3a	例3b	例3c	例3d
				水	水	水	水
	1	分子量調整剤	t	tBuOH	tBuOH	tBuOH	
	⊢	設定プロン濃度	mol%		0.4	10	
	Ē	/マー組成(純度)					
	۲	水分	ppm		3		
重	-	不純物全プロン濃度	mol%		0.	06	
合	13	容解槽				0.40	0.40
重合条件	۳	水分(湿気)	g	0.40	0.40	0.40	0.40
14	ž	泰加物			007	27.0	0
	٢	tBuOH	g	47.2	36.7	4.9	11.5
		水	g	0	2.6	4.5	
	1	士込み組成		10 (00	36/64	53/47	100/0
		カルホン酸/エステル・モル比	mol/mol		25	20	22
$\neg \top$		水分		37	1,000	800	920
Į.	ぺ[溶融粘度(WV)	Pa·s_	830 141,600	147,900	136,700	143,800
ポ	レ	重量平均分子量(Mw)	<u>-</u> -	56,600	59,200	59,500	62,500
労し	ット	数平均分子量(Mn)		2.5	2.5	2.3	2.3
7	۲	分子量分布(Mw/Mn)		10	16	22	37
i I		かれたと酸濃度	54/ 5	 			
物性	フィ	加水分解速度定数(×10 ⁻⁴	1/s	2.8	3.3	3.7	4.4
1.	ィルム	Mn2万までに到達する時間	hr hr	39	35	31	28

tBuOH: tープチルアルコール

【表4】

			Ĩ	例4a	例4b	例4c	
押	. 1			例1a	例1b	例1c	
出出	: I	ポリマ ー	重量部	100	100	100	
条件	÷	 熱安定剤	重量部	0.03	0.03	0.03	
		水分	ppm	18	15	18	
1 1	ペレット			4,200	4,300	4,400	
		重量平均分子量(Mw)	_	209,100	210,100	211,000	
ポ		-	数平均分子量(Mn)		83,600	89,200	87,900
リリ		分子量分布(Mw/Mn)		2.5	2.4	2.4	
マ	\ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \	カルボン酸濃度	eq/t	11	20	29	
物性	フィ	加水分解速度定数(×10 ⁻⁴)		3.2	3.6	4.1	
'=	イルム	Mn2万までに到達する時間	hr	53	51	44	

熱安定剤:モノ及びジーステアリルアシッドホスフェート 旭電化工業株式会社製アデカスタブAXー71

【表5】

			[例5a	例5b	例5c	例5d
+00				例2a	例2b	例2c	例2d
押出	İ	ホ°リマー	電量電	100	100	100	100
出条件	١ ا	## ch ch 文(重量部	0.03	0.03	0.03	0.03
14		熱安定剤 水分		16	20	21	19
		溶融粘度(WV)	ppm Pa·s	2,350	2,500	2,400	2,600
1	~	重量平均分子量(Mw)	-	183,600	187,000	185,300	187,800
ポ	レ	数平均分子量(Mn)		76,500	74,800	80,600	78,200
ij	ッ	分子量分布(Mw/Mn)		2,4	2.5	2.3	2.4
マ	۲	カルボン酸濃度		11	16	19	31
 物性	フ	加水分解速度定数(×10 ⁻⁴)		2.9	3.4	3.6	4.2
注	イルム	Mn2万までに到達する時間	hr	53	44	45	37

熱安定剤:モノ及びジーステアリルアシット、ホスフェート 旭電化工業株式会社製アデカスタフ・AX-71

【表6】

				F	例6a	例6b
_					例1a	例1b
l	押		ポリマー	重量部	100	100
1	出 条		熱安定剤	重量部	0,03	0.03
١	件		封止剤	重量部	0.5	1
ŀ	- 11		水分	ppm	20	22
١	l	.0	溶融粘度(WV)		3,750	3,810
١	- 1	~	重量平均分子量(Mw)	-	204,500	205,500
1	ポ	レッ	数平均分子量(Mn)		81,800	87,300
	リ	 	分子量分布(Mw/Mn)		2.5	2.4
	マー	'	カルボン酸濃度	eq/t	4	4
	物性	フィ	加水分解速度定数(×10 ⁴	1	1.8	1.7
	-	イルム		hr	92	104
	1		2.1 - 2-11-2	1 *.L =1 ==		

熱安定剤:モノ及びジーステアリルアシッドホスフェート

旭電化工業株式会社製アデカスタプAX-71

封止剤:N,N-2,6-ジイソプロピルフェニルカルボジイミド 川口化学工業株式会社製DIPC

【表7】

				例7a	例7b	例7c
				例2a	例2b	例2c
押	•	ポリマー	重量部	100	100	100
出祭		熱安定剤	重量部	0.03	0.03	0.03
イ	<u> </u>	封止剤	重量部	0.5	0.03	0.03
		水分	ppm	24	27	27
	1 ~	溶融粘度(WV)		2,000	2,100	2,050
1 1	_	重量平均分子量(Mw)	_	178,000	181,400	179,700
ポ	レッ	数平均分子量(Mn)	_	74,200	72,600	78,100
リリ	۱ ۱	分子量分布(Mw/Mn)		2.4	2.5	2.3
マ	1	カルボン酸濃度	eq/t	3	5	5
物性	フィ	加水分解速度定数(×10 ⁻⁴)]	1.4	1.9	1.8
'=	イルム	【 ・ ***って士でに到達する時間	hr	105	76	87

熱安定剤:モノ及びジーステアリルアシット、ホスフェート

旭電化工業株式会社製アデカスタプAX-71

封止剤:N,N-2,6-ジイソプロピルフェニルカルボジイミド

川口化学工業株式会社製DIPC

【表8】

				Ī	例8a	例86	例8c
	fa	, 1			例3a	例3b	例3c
1	押出	1	ホ°リマー	重量部	100	100	100
1	出条		熱安定剤	重量部	0.03	0.03	0.03
1	件	È I	封止剤	重量部	0.5	0.03	0.03
-	7		水分	ppm	25	22	22
1	ı	~	溶融粘度(WV)		790	940	780
ì		レ	重量平均分子量(Mw)		137,600	144,700	132,200
	ポ	ッ	数平均分子量(Mn)		59,800	57,900	55,100
	リ	1	分子量分布(Mw/Mn)		2.3	2.5	2.4
1	マー	<u>ا</u> ا	カルボン酸濃度		6	6	8
	物性	フィ	加水分解速度定数(×10 ⁻⁴)		2,1	2.1	2.5
		ルム	Mn2万までに到達する時間	hr	55	53	42

熱安定剤:モノ及びジーステアリルアシットホスフェート

旭電化工業株式会社製アデカスタブAX-71

封止剤:N,N-2,6-ジイソプロピルフェニルカルボジイミド

川口化学工業株式会社製DIPC

【産業上の利用可能性】

[0099]

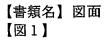
上述したように本発明によれば、環状エステルの開環重合に際して、アルコールおよび水を開始剤兼分子量調節剤として積極的に利用し、環状エステル中の全プロトン濃度およびカルボン酸/エステル・モル比を指標として開環重合することにより、初期特性を支配する分子量と経時特性を支配する加水分解性を制御された脂肪族ポリエステルが得られる

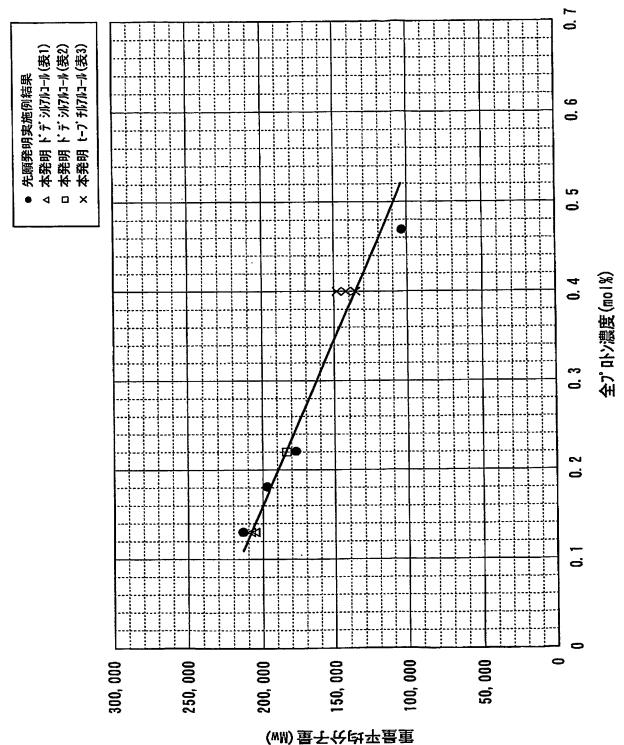
【図面の簡単な説明】

[0100]

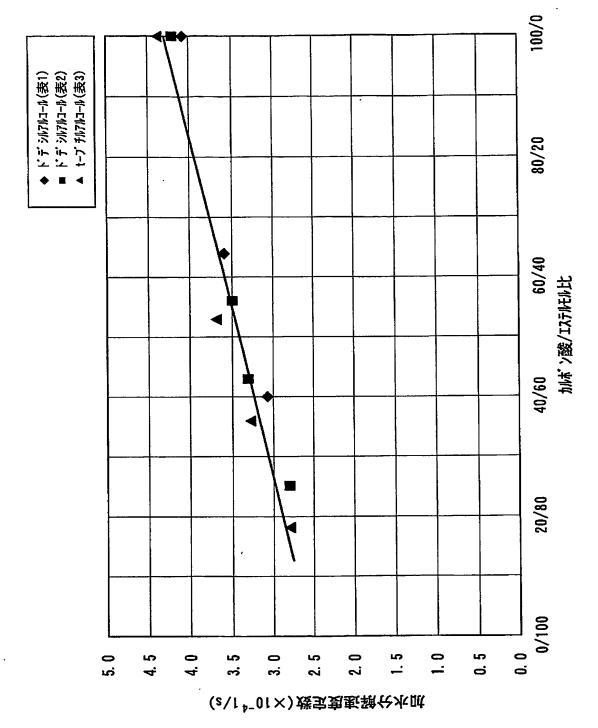
【図1】本発明の製造方法により得られる脂肪族ポリエステルの重量平均分子量(Mw)と環状エステル中の全プロトン濃度との相関を示すデータ・プロット。

【図2】生成する脂肪族ポリエステルの加水分解性とカルボン酸/エステル・モル比との相関を示すデータ・プロット。









【書類名】要約書

【要約】

【課題】アルコールおよび水を積極的に開始剤兼分子量調節剤として、環状エステルの開環重合を行い、生成する脂肪族ポリエステルの初期特性および経時特性を制御する。

【解決手段】水およびアルコールを含むプロトン源化合物を開始剤兼分子量調節剤として含む環状エステルを、環状エステル中の、全プロトン濃度、および水を含むカルボキシル(カルボン酸)源化合物モル濃度とアルコールを含むアルコキシカルボニル(エステル)源化合物モル濃度との比、を指標として、開環重合することを特徴とする脂肪族ポリエステルの製造方法。

【選択図】 図1



出願人履歴情報

識別番号

[000001100]

1. 変更年月日 [変更理由]

1990年 8月28日 新規登録

住 所 氏 名

東京都中央区日本橋堀留町1丁目9番11号

呉羽化学工業株式会社

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record.

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:
☐ BLACK BORDERS
☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
☐ FADED TEXT OR DRAWING
☐ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
☐ SKEWED/SLANTED IMAGES
☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
☐ GRAY SCALE DOCUMENTS
☐ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
\square REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY
Потиев.

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.